## **FUEL CONTROLLER FOR MULTIPLE CYLINDER ENGINE**

Patent number:

JP7035016

Publication date:

1995-02-03

Inventor:

YOSHIZAWA YUKIHIRO

Applicant:

NISSAN MOTOR CO LTD

Classification:

- international:

F02P5/15; B60K5/04; B62M7/02; F02D45/00;

F02P5/152; F02P5/153

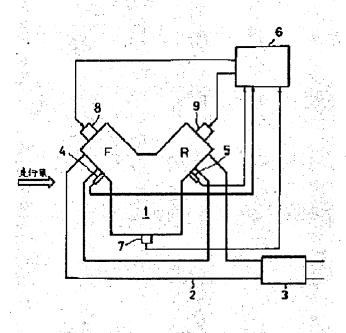
- european:

Application number: JP19930178171 19930719

Priority number(s):

### Abstract of JP7035016

PURPOSE: To provide a uniform burning state for each cylinder group o as to enhance stability of an engine by changing a burning state of each cylinder group in order to improve the burning state of a cylinder group in a poor burning state on the basis of the burning state of each cylinder group. CONSTITUTION: A control unit 6 reads in a water temperature TF on a front bank F side and a water temperature TR on a rear bank R side on the basis of signals output from water temperature sensors 4, 5. When a rotation varying ratio DELTAn < an allowable limit value n1, an ignition timing ADVR on the rear bank R side is corrected to a delay angle side, thereby increasing an exhaust temperature. When DELTAn>=n1, the ignition timing ADVR is corrected to an advance angle side, thus securing stability of an engine. Thereafter, a value obtained by multiplying a difference between the water temperatures TS, TF by a predetermined coefficient is added into the ignition timing ADVR, thereby calculating an ignition timing ADVF on the front bank F side. Namely, the ignition timing ADVF is set toward the advance angle side by a value equivalent to the difference between the water temperatures with respect to the ignition timing ADVR.



Data supplied from the **esp@cenet** database - Patent Abstracts of Japan

THIS PAGE BLANK (USPTO)

(19)日本国特許庁(JP)

## (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

# 特開平7-35016

(43)公開日 平成7年(1995)2月3日

(51) Int.Cl.6		識別記号	庁内整理番号	FI	技術表示箇所
F 0 2 P	5/15				
B 6 0 K	5/04	E	9034-3D		
B 6 2 M	7/02	X	9034-3D		
				F 0 2 P 5/15 B	
				. D	
			審査請求	未請求 請求項の数5 OL (全 8 頁)	最終頁に続く
(21)出願番号	ļ	特願平5-178171		(71)出願人 000003997 日産自動車株式会社	

(22)出願日

平成5年(1993)7月19日

神奈川県横浜市神奈川区宝町2番地

(72)発明者 吉沢 幸大

神奈川県横浜市神奈川区宝町2番地 日産

自動車株式会社内

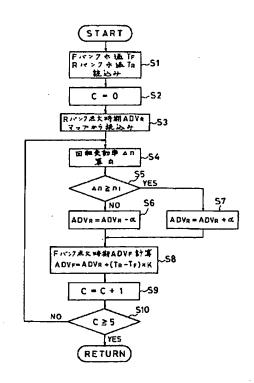
(74)代理人 弁理士 笹島 富二雄

## (54) 【発明の名称】 多気筒エンジンの燃焼制御装置

#### (57)【要約】

【目的】 V型エンジンにおいて、各バンクの昇温状態 が異なる場合に、各パンクの燃焼状態を良い方向で等し くする。

【構成】 各パンクの燃焼状態として、フロントパンク 側の水温T。とリアパンク側の水温T。とを検出する (S1)。燃焼状態の制御のため、リアパンク側の点火 時期ADV』については、マップを参照し、また回転変 動率 △nが許容限界値付近となるように設定する(S3 ~S7)。そして、フロントパンク側の点火時期ADV については、リアパンク側の点火時期ADV に対 し、水温の差 (T = T = ) に相当する分だけ進角して 設定する(S8)。



(2)

特開平7-35016

1

#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】異なる環境下に置かれる第1及び第2の気 筒群を備える多気筒エンジンにおいて、

各気筒群毎に燃焼状態を検出する手段と、その検出結果 に基づいて燃焼状態の悪い気筒群の燃焼状態を改善する ように各気筒群毎に燃焼状態を変更する手段とを設けた ことを特徴とする多気筒エンジンの燃焼制御装置。

【請求項2】燃焼状態検出手段は、各気筒群毎にエンジン温度を検出するものであることを特徴とする請求項1 記載の多気筒エンジンの燃焼制御装置。

【請求項3】燃焼状態検出手段は、各気筒群毎に図示平均有効圧の変動率を検出するものであることを特徴とする請求項1記載の多気筒エンジンの燃焼制御装置。

【請求項4】燃焼状態変更手段は、点火時期を用いるものであることを特徴とする請求項1~請求項3のいずれか1つに記載の多気筒エンジンの燃焼制御装置。

【請求項5】燃焼状態変更手段は、スワールコントロールバルブを用いるものであることを特徴とする請求項1 ~請求項3のいずれか1つに記載の多気筒エンジンの燃焼制御装置。

#### 【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は、V型エンジン等、異なる環境下に置かれる第1及び第2の気筒群を備える多気筒エンジンの燃焼制御装置に関する。

[0002]

【従来の技術】従来、例えばV型エンジンにおいて、エンジンが動後のエンジン安定性の向上のために、エンジンの昇温状態を把握する際は、通常のエンジンと同様に、エンジンのウォータージャケットの1箇所に水温セ 30ンサを設けて、その検出値をもってエンジン全体の昇温状態を把握している。

[0003]

【発明が解決しようとする課題】しかしながら、V型エンジンを横置きした場合など、各パンクでの走行風の当たり、すなわち冷却状態が異なる時には、フロントパンクとリアパンクとで昇温状態が変わるため、昇温が遅いフロントパンクは燃焼状態が悪くなって、安定性が悪くなる。

【0004】また、特開平3-138456号公報に示 40 されているように、一方のパンクの点火時期を遅角する方法を採用して、燃焼状態を等しくすることが考えられるが、燃焼状態を等しくするためにリアパンク側の点火時期を遅角させると、リアパンク側の燃焼状態が悪くなって、トータルの燃焼状態としては、フロントパンク側も、リアパンク側も悪くなって、悪い方向で燃焼状態が等しくなってしまう。

【0005】本発明は、このような実情に鑑み、各気筒群の燃焼状態を良い方向で等しくするようにして、エンジンの安定性を向上させることを目的とする。

[0006]

【課題を解決するための手段】このため、本発明は、異なる環境下に置かれる第1及び第2の気筒群を備える多気筒エンジンにおいて、図1に示すように、各気筒群毎に燃焼状態を検出する手段と、その検出結果に基づいて燃焼状態の悪い気筒群の燃焼状態を改善するように各気筒群毎に燃焼状態を変更する手段とを設けて、多気筒エンジンの燃焼制御装置を構成する。

2

【0007】ここで、燃焼状態検出手段は、各気筒群毎10にエンジン温度を検出するもの、あるいは、各気筒毎に図示平均有効圧の変動率を検出するものとすることができる。また、燃焼状態変更手段は、点火時期を用いるもの、あるいは、スワールコントロールバルブを用いるものとすることができる。

[0008]

【作用】上記の構成においては、各気筒群毎に、エンジン温度、あるいは図示平均有効圧の変動率などから、燃焼状態を検出する。そして、その検出結果に基づいて、各気筒群毎に、点火時期やスワールコントールバルブな 20 どを用いて、燃焼状態を変更し、燃焼状態の悪い気筒群の燃焼状態を改善する。これにより、各気筒群の燃焼状態を良い方向で等しくなるようにすることができる。

[00.09]

【実施例】以下に本発明の実施例を説明する。図2は本発明の第1の実施例のシステム図である。V型多気筒エンジン1は、横置きにされていて、一方のバンクF(第1の気筒群)がフロント側に配置され、他方のバンク(第2の気筒群)Rがリア側に配置されている。従って、以下ではフロントバンクF、リアバンクRと呼ぶ。尚、2は排気通路、3は三元触媒である。

【0010】ここで、図3はフロント及びリアの各バンクの始動後の水温上昇を比較したものである。フロントバンクFはリアバンクRに比べて風当たりが良いため、水温の上昇が遅れる。従って、一方のパンク、例えばリアバンク側の水温によって両バンクの制御を行った場合、図4に示すようにフロントバンク側の安定性(図示平均有効圧P1の変動率)が悪くなり、結果的にエンジン全体の安定性が悪くなる。

【0011】そこで、本実施例においては、燃焼状態検出手段として、フロントバンクF及びリアパンクRのそれぞれに、エンジン温度、具体的にはシリンダヘッドの燃焼室近傍の水温を検出する水温センサ4,5を設けて、これらの信号をコントロールユニット6に入力している。コントロールユニット6には、この他、回転数センサ7等からの信号が入力され、エンジン安定度として、例えば回転変動率Δn(%)を検出しうるようになっている。

【0012】ここにおいて、コントロールユニット6は、燃焼状態変更手段として機能し、内蔵のマイクロコンピュータにより、図5に示す点火時期制御ルーチンを

50

(3)

特開平7-35016

所定時間毎に実行することにより、フロント及びリアの 各パンク毎に点火時期を計算し、これに基づいて各気筒 の点火栓毎に設けられた点火コイル8,9に点火信号を 出力する。

3

【0013】図5の点火時期制御ルーチンについて説明 する。ステップ1 (図にはS1と記してある。以下同 様)では、水温センサ4、5からの信号に基づいてフロ ントパンク側の水温T。及びリアパンク側の水温T。を 読込む。ステップ2では、カウンタC=0とする。

【0014】ステップ3では、エンジン回転数と負荷、 及び/又は、リアパンク側の水温T、に対応して点火時 期を定めたマップを参照して、リアバンク側の点火時期 (進角値) ADV を基本設定する。ステップ4では、 エンジン安定度として、回転変動率 An(%)を算出す る。ステップ5では、回転変動率Anが所定の許容限界 値n1 (例えば7%) 以上か否かを判定する。

【0015】 Δn <n: のときは、許容限界に達してい ないので、ステップ6へ進んで、リアバンク側の点火時 期ADV<sub>k</sub> から所定値 $\alpha$  (例えば $1^{\circ}$ ) を減算して、リ アパンク側の点火時期ADVx を更新する。すなわち、 リアバンク側の点火時期ADVxを遅角側に補正し、こ れにより排気温度を上昇させて、三元触媒の早期活性化 を図る。この後、ステップ8へ進む。

【0016】△n≥n:のときは、許容限界を超えてい るので、ステップ?へ進んで、リアバンク側の点火時期 ADV に所定値 αを加算して、リアバンク側の点火時 期ADV』を更新する。すなわち、リアバンク側の点火・ 時期ADVxを進角側に補正し、これによりエンジンの 安定性を確保する。この後、ステップ8へ進む。ステッ ブ8では、次式のごとく、リアバンク側の点火時期AD 30 V』にリアパンク側の水温T』とフロントバンク側の水 温T』との差(T』-T』)に一定の係数K(例えば 0.5)を掛けた値を加算することにより、フロントパン ク側の点火時期ADV。を計算する。すなわち、フロン トバンク側の点火時期ADV。をリアバンク側の点火時 期ADV』に対し水温の差に相当する分だけ進角側に設 定する。

 $[0\ 0\ 1\ 7]\ ADV_F = ADV_R + (T_R - T_F) \times K$ これにより、フロントバンク側の燃焼が活発化されて、 燃焼温度が上昇し、フロントバンク側の燃焼状態をリア 40 バンク側のそれに近づけることができる。 ステップ9で は、カウンタCを1アップする。ステップ10では、カウ ンタ C の値が例えば 5 になったか否かを判定し、 5 未満 の場合は、ステップ4~10のループを繰り返し、エンジ ン安定度(An)を許容限界値付近に収束させる。そし て、ステップ4~10のループが5回繰り返えされると、 C=5となって、本ルーチンを終了する。

【0018】以上のようにして各バンク毎に点火時期を 制御することによって、各パンクの燃焼状態を良い方向

定性を向上させることができる。尚、本実施例では、エ ンジン温度として、シリンダヘッドの燃焼室近傍の水温 を検出したが、シリンダヘッドの燃焼室近傍の壁温を検 出するようにしてもよい。

【0019】図6及び図7は本発明の第2の実施例を示 している。この実施例は、各バンク毎に図示平均有効圧 Piの変動率 APi (%) を検出し、これに基づいて各 パンクの燃焼状態を良い方向で等しくなるようにしたも のである。図6のシステム図において、図2と同一部分 10 には同一符号を付して、異なる部分のみを説明すれば、 燃焼状態検出手段として、フロントパンクF及びリアバ ンクRのそれぞれに、図示平均有効圧Piの変動率 AP iの検出のための筒内圧センサ11,12を設けて、これら の信号をコントロールユニット?に入力している。

【0020】 ここにおいて、コントロールユニット7 は、図7に示す点火時期制御ルーチンを所定時間毎に実 行する。図7の点火時期制御ルーチンについて説明す る。ステップ11では、エンジン回転数と負荷、及び/又 は、水温に対応して点火時期を定めたマップを参照し て、リアパンク側の点火時期(進角値)ADV を基本 設定する。

【0021】ステップ12では、フロントバンク側及びリ アバンク側の筒内圧センサ11,12からの信号に基づい て、エンジン全体のPi変動率ΔPiμμ (%)を算出 する。ステップ13では、エンジン全体のPi変動率ΔP i ALL が所定の許容限界値L (例えば25%) 以上か否か を判定する。ΔPixtt <Lのときは、許容限界に達し ていないので、ステップ14へ進んで、リアパンク側の点 火時期ADV n から所定値α(例えば1°)を減算し て、リアパンク側の点火時期ADV を更新する。すな わち、リアバンク側の点火時期ADV』を遅角側に補正 し、これにより排気温度を上昇させて、三元触媒の早期 活性化を図る。この後、ステップ17へ進む。

【0022】 △ PixLL ≧ Lのときは、ステップ15へ進 んで、 $\Delta P i_{ALL} = L$ か否かを判定する。 $\Delta P i_{ALL} >$ しのときは、許容限界を超えているので、ステップ16へ 進んで、リアバンク側の点火時期ΑDV』に所定値αを 加算して、リアパンク側の点火時期ADV』を更新す る。すなわち、リアパンク側の点火時期ADV』を進角 側に補正し、これによりエンジンの安定性を確保する。 この後、ステップ17へ進む。

【0023】ステップ17では、フロントバンク側及びり アパンク側の筒内圧センサ11,12からの信号に基づい て、フロントパンク側のPi変動率 ΔPi。 (%) 及び リアパンク側のPi変動率ΔPix (%)を算出する。 ステップ18では、フロントバンク側のPi変動率ΔPi e とリアパンク側のPi変動率ΔPie とを比較し、Δ  $Pi_{i} \leq \Delta Pi_{i}$  か否かを判定する。

【0.024】ΔPi, >ΔPi, のときは、ステップ19 でほぼ等しくすることができ、エンジン全体としての安 50 へ進んで、進角補正量 $\beta$ を所定分  $(\Delta \beta)$  増大させた

(4)

特開平7-35016

5

後、ステップ22へ進む。ステップ22では、次式のごとく、リアバンク側の点火時期ADV $_{\rm R}$  に進角補正量 $_{\rm R}$  を加算することにより、フロントバンク側の点火時期ADV $_{\rm R}$  を計算する。すなわち、フロントバンク側の点火時期ADV $_{\rm R}$  に対し進角側に設定する。

【0025】 ADV $_F$  = ADV $_R$  +  $\beta$  これにより、フロントパンク側の燃焼が活発化されて、燃焼温度が上昇し、フロントパンク側の燃焼状態をリアパンク側のそれに近づけることができる。  $\Delta$  P i  $_F$   $\leq$   $\Delta$  10 P i  $_R$  のときは、ステップ20へ進んで、 $\Delta$  P i  $_F$  =  $\Delta$  P

i k か否かを判定する。

【0026】  $\Delta P i_R < \Delta P i_R$  のときは、ステップ21 へ進んで、進角補正量 $\beta$ を所定分( $\Delta \beta$ )減少させた後、ステップ22へ進み、リアバンク側の点火時期 $\Delta D V_R$  に進角補正量 $\beta$ を加算することにより、フロントバンク側の点火時期 $\Delta D V_R + \beta$ を計算する。ステップ22の実行後は、ステップ17へ戻る。

【0027】ステップ20での判定により、 $\Delta P i_r = \Delta P i_r$  となったときは、進角補正量 $\beta$ を変更することな 20 く、ステップ23へ進み、リアパンク側の点火時期ADV に現状の進角補正量 $\beta$ を加算することにより、フロントパンク側の点火時期ADV = ADV +  $\beta$ を計算する。ステップ23の実行後は、ステップ12へ戻る。

【0028】ステップ15での判定により、ΔΡ i μι = Lとなったときは、許容限界値付近に収束しているので、本ルーチンを終了する。このように各バンク毎にPi変動率を検出して制御することにより、燃焼状態を良い方向で等しくすると共に、正確に安定性限界を狙うことができる。図8及び図9は本発明の第3の実施例を示 30している。

【0029】この実施例は、燃焼状態の変更をスワールコントロールバルブ(SCV)を用いて行うようにしたものである。図8のシステム図において、V型多気筒エンジン1の吸気通路15には、各気筒への分岐部より下流に各気筒毎に燃料噴射弁(フュエルインジェクタ)16、17が設けられる一方、フロントバンク下にのみ、各気筒への分岐部より下流にスワールコントロールバルブ18が設けられている。このスワールコントロールバルブ18が設けられている。このスワールコントロールバルブ18は、吸気通路を閉止するように回動されたときに、弁体40の開口部によって吸入空気の流れを制御することにより、燃焼室内にスワールを形成する機能を有するものである。

【0030】そして、燃焼状態検出手段として、フロントバンクF及びリアバンクRのそれぞれに、エンジン温度、具体的にはシリンダヘッドの燃焼室近傍の水温を検出する水温センサ4,5を設けて、これらの信号をコントロールユニット19に入力している。ここにおいて、コントロールユニット19は、内蔵のマイクロコンピュータにより、燃料噴射弁16,17による燃料噴射を制御すると50

共に、燃焼状態変更手段として、図9に示すSCV制御ルーチンを所定時間毎に実行することにより、スワールコントロールバルブ18の作動を制御する。

【0031】図9のSCV制御ルーチンについて説明する。ステップ31では、水温センサ4,5からの信号に基づいてフロントパンク側の水温 $T_P$ 及びリアパンク側の水温 $T_P$ を読込む。ステップ32では、リアパンク側の水温 $T_P$ とフロントパンク側の水温 $T_P$ との差( $T_P$  —  $T_P$ )が所定値 $T_1$ (例えば3 $T_P$ )を超えているか否かを判定する。

【0032】  $T_1 - T_1 > T_1$  の場合は、ステップ33へ進んで、スワールコントロールバルプ18を閉止位置に作動せしめて、フロントバンク側の燃焼を活発化し、燃焼温度を上昇させて、フロントバンク側の燃焼状態をリアバンク側のそれに近づける。 $T_1 - T_1 \le T_1$  の場合は、ステップ34へ進んで、スワールコントロールバルプ18を非作動にする。

【0033】このようにスワールコントロールバルブ18を用いることにより、点火時期や空燃比については両バンクで同じ制御ができる。図10は本発明の第4の実施例を示している。この実施例は、フロントバンクFのみならず、リアバンクRにも、各気筒への分岐部より下流にスワールコントロールバルブ21,22を設けるが、フロントバンクF側のスワールコントロールバルブ21の開口率をA(例えば30%)とするのに対し、リアバンクR側のスワールコントロールバルブ22の開口率を前記Aより大きなB(例えば40%)としている。

【0034】制御については、図9と同様に実施でき、リアバンク側の水温Tェとフロントバンク側の水温Tェとの差(TェーTェ)が所定値T」(例えば3℃)を超えているときに、両スワールコントロールバルプ21、22を閉止位置に作動せしめて、特にフロントバンクについて開口率小なるスワールコントロールバルプ21により燃焼を活発化し、燃焼温度を上昇させて、フロントバンク側の燃焼状態をリアバンク側のそれに近づける。

[0035]

【発明の効果】以上説明したように本発明によれば、始 動直後などに気筒群間で昇温状態が違うときに、各気筒 群の燃焼状態を良い方向で等しくなるように制御するこ とができ、エンジンの安定性が向上するという効果が得 られる。また、燃焼状態としてエンジン水温を検出する ことにより、昇温状態の違いを明確にとらえることがで きるという効果が得られる。

【0036】また、燃焼状態として気筒群毎に図示平均 有効圧の変動率を検出することにより、燃焼状態を等し くすると共に、正確に安定性限界を狙うことができると いう効果が得られる。また、点火時期を変更することに よりハードウェアの追加なく実施できるという効果が得 られる。

0 【0037】また、スワールコントロールバルブを用い

(5)

特開平7-35016

ることにより、点火時期や空燃比については各気筒群で 同じ制御にすることができるという効果が得られる。

【図面の簡単な説明】

【図1】 本発明の構成を示す機能プロック図

【図2】 本発明の第1の実施例を示すシステム図

【図3】 フロント及びリアパンクの始動後の水温上昇

を示す図

【図4】 フロント及びリアパンクの始動後の安定性を

示す図

【図5】 同上第1の実施例の点火時期制御ルーチンの 10 8,9 点火コイル

フローチャート

【図6】 本発明の第2の実施例を示すシステム図

【図7】 同上第2の実施例の点火時期制御ルーチンの

フローチャート

【図8】 本発明の第3の実施例を示すシステム図

【図9】 同上第3の実施例のSCV制御ルーチンのフ

ローチャート

【図10】 本発明の第4の実施例を示すシステム図 【符号の説明】

1 V型多気筒エンジン

4,5 水温センサ

6 コントロールユニット

7 回転数センサ

11, 12 筒内圧センサ

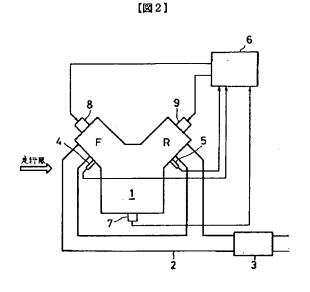
18 スワールコントロールバルブ

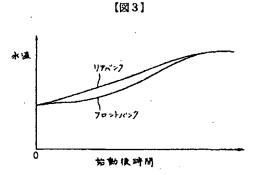
19 コントロールユニット

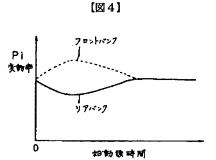
21, 22 スワールコントロールパルプ

【図1】



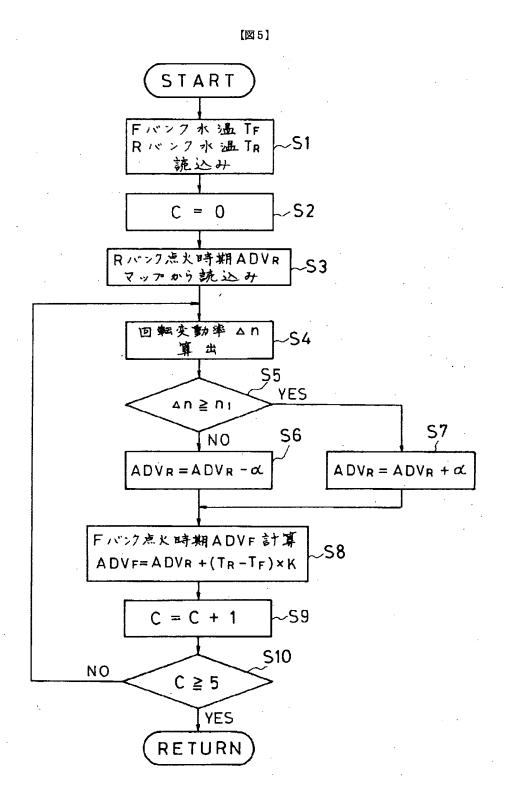




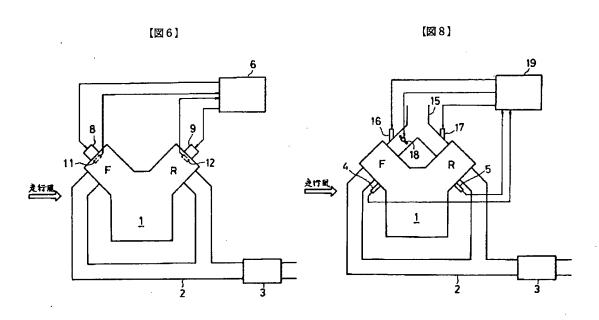


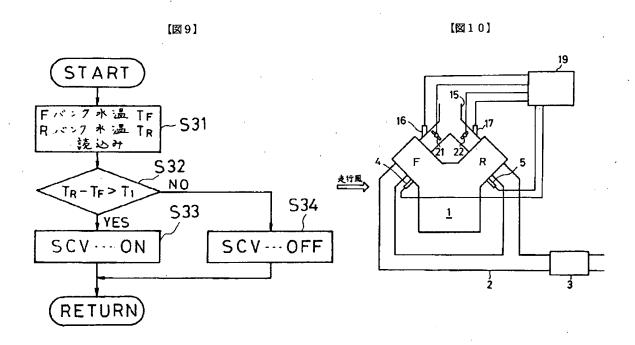
(6)

特開平7-35016



(7) 特開平7-35016

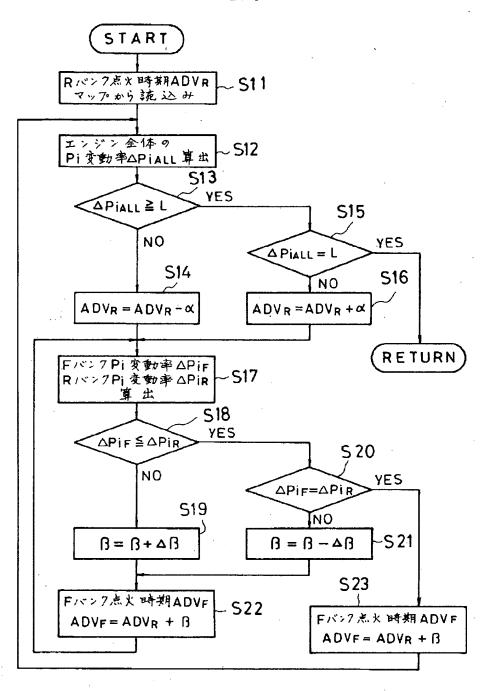




(8)

特開平7-35016

【図7】



フロントページの続き

(51) Int. Cl. 6

識別記号 庁内整理番号

技術表示箇所

F 0 2 D 45/00

310 Q

F 0 2 P 5/152

5/153

FΙ